

(19)



Europäisches Patentamt

European Patent Office

Office européen des brevets



(11)

EP 1 167 343 A1

(12)

EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG

(43) Veröffentlichungstag:
02.01.2002 Patentblatt 2002/01

(51) Int Cl.7: **C07C 209/78**

(21) Anmeldenummer: 01114057.1

(22) Anmeldetag: 08.06.2001

(84) Benannte Vertragsstaaten:
AT BE CH CY DE DK ES FI FR GB GR IE IT LI LU
MC NL PT SE TR
Benannte Erstreckungsstaaten:
AL LT LV MK RO SI

(30) Priorität: 28.06.2000 DE 10031540

(71) Anmelder: **BASF AKTIENGESellschaft**
67056 Ludwigshafen (DE)

(72) Erfinder:
• **Müller, Christlan**
68167 Mannheim (DE)

- **Sohn, Martin, Dr.**
68229 Mannheim (DE)
- **Bettendorf, Carl**
2950 Kapellen (BE)
- **van den Abeel, Peter**
2930 Brasschaat (BE)
- **Penzel, Ulrich, Dr.**
01945 Tettau (DE)
- **Kraus, Rupert, Dr.**
67165 Waldsee (DE)
- **Thiele, Kal, Dr.**
01987 Schwarzheide (DE)
- **Ströfer, Eckhard, Dr.**
68163 Mannheim (DE)

(54) Verfahren zur Herstellung eines aromatischen Polyamingemisches

(57) Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Herstellung eines aromatischen Polyamingemisches, das 4,4'-Methylen(diphenylamin) und höhere Homologe von Methylen(diphenylamin) enthält, durch Umsetzung von Anilin mit Formaldehyd zu einem Rohproduktgemisch (Stufe I), wobei Stufe I in einer Anlage durchgeführt wird, die eine Mischzone (a), eine Kondensationszone (b), eine Umlagerungszone (c) und gegebenenfalls eine Nachreaktionszone (d) umfaßt, und

Abtrennung eines Gemisches aus 2,2'-Methylen-di(phenylamin) und 2,4'-Methylen-di(phenylamin) von dem Rohproduktgemisch (Stufe II), dadurch gekennzeichnet, dass man den eingesetzten Formaldehyd in mindestens zwei Teile aufteilt, wobei ein Teil der Kondensationszone (b) zugeführt wird und ein Teil mit dem aus Stufe II abgetrennten Gemisch aus 2,2'-Methylen-di(phenylamin) und 2,4'-Methylen-diphenylamin vermischt und der Umlagerungszone c) zugeführt wird.

EP 1 167 343 A1

Beschreibung

[0001] Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Herstellung eines aromatischen Polyamingemisches, das im wesentlichen 4,4'-Methylen(diphenylamin) und höhere Homologe von Methylen(diphenylamin) enthält.

[0002] Die Herstellung von Methylen(diphenylamin) (im folgenden als MDA bezeichnet) erfolgt üblicherweise durch kontinuierliche oder diskontinuierliche Umsetzung von Anilin mit Formaldehyd in Gegenwart von sauren Katalysatoren. Bei dieser Umsetzung entsteht ein Gemisch aus überwiegend 4,4'-MDA, 2,4'-MDA, 2,2'-MDA und höheren Homologen von MDA, das als "Roh-MDA" bezeichnet wird. Die Isomeren 2,4'-MDA und 2,2'-MDA sind jedoch oft unerwünscht, da bei einer Folgeumsetzung mit Phosgen die Verbindungen 2,4'-Methylen-(diphenylisocyanat) (2,4'-MDI) und 2,2'-MDI gebildet werden. Diese Verbindungen weisen ortho-ständige Isocyanatgruppen auf, die bei einer Urethanisierungsreaktion mit Polyolen nur unvollständig abreagieren.

[0003] Zur Verringerung des Gehalts an 2,4'-MDA und 2,2'-MDA im Roh-MDA sind verschiedene Verfahren bekannt.

[0004] EP-A-0283757 beschreibt ein Verfahren zur Herstellung eines Polyamingemisches, bei dem als Zwischenprodukt gebildete Aminobenzylamine (ABA) vor ihrer Umlagerung zu dem gewünschten Polyamingemisch ein anilinfreies Gemisch aus verschiedenen MDA-Isomeren und oligomeren Polymethylenpolyphenylpolyaminen (PMDA) zugegeben wird. Nachteilig bei diesem Verfahren ist die nicht ausreichende Abnahme an 2,4'-MDA und 2,2'-MDA und die insgesamt niedrige MDA Selektivität im erhaltenen Roh-MDA.

[0005] DE-A-19513068 offenbart ein Verfahren zur Fraktionierung und Reinigung von aromatischen Polyamingemischen. Nachteilig bei diesem Verfahren ist, dass man unterschiedliche Aminfraktionen erhält, die im Falle einer MDI-Herstellung getrennt voneinander phosgeniert werden müssen.

[0006] US 3,860,637 beschreibt ein Verfahren zur Herstellung von MDA, wobei ein Strom von 2,2'-MDA und 2,4'-MDA vom Reaktionsprodukt abgetrennt und in den Amin-Formaldehyd-Strom rückgeführt werden. Das beschriebene Verfahren hat jedoch nur eine mäßige Selektivität von 4,4'-MDA bezogen auf 2-Kern-MDA.

[0007] Aufgabe der vorliegenden Erfindung war es daher, ein verbessertes Verfahren zur Herstellung eines aromatischen Polyamingemisches durch Umsetzung von Anilin mit Formaldehyd bereitzustellen, welches im wesentlichen 4,4'-Methylen(diphenylamin) und höhere Homologe von Methylen(diphenylamin) enthält und das eine möglichst hohe Selektivität von 4,4'-MDA bezogen auf 2-Kern-MDA aufweist, wobei unter 2-Kern-MDA 2,2'-MDA, 2,4'-MDA und 4,4'-MDA zu verstehen ist, d.h.

$$\text{Selektivität (4,4'-MDA)} = n (4,4'-\text{MDA}) / [n (2,2'-\text{MDA}) + n (2,4'-\text{MDA}) + n (4,4'-\text{MDA})],$$

wobei n die jeweilige molare Menge darstellt.

[0008] Die Aufgabe konnte dadurch gelöst werden, daß von einem Rohproduktgemisch, das aus der Umsetzung von Anilin mit Formaldehyd resultiert, ein Gemisch aus 2,4'- und 2,2'-Methylen(diphenylamin) abgetrennt, rückgeführt und mit einem Teilstrom des Formaldehyds vermischt wird. Es hat sich unerwarteter Weise gezeigt, dass die Rückführung des Gemisches aus 2,4'-MDA und 2,2'-MDA die Neubildung von 4,4'-MDA aus Anilin und Formaldehyd nur geringfügig beeinflusst und dass dadurch die Selektivität von 4,4'-MDA bezogen auf 2-Kern-MDA gesteigert werden konnte.

[0009] Gegenstand der Erfindung ist daher Verfahren zur Herstellung eines aromatischen Polyamingemisches, das 4,4'-Methylen(diphenylamin) und höhere Homologe von Methylen(diphenylamin) enthält, durch Umsetzung von Anilin mit Formaldehyd zu einem Rohproduktgemisch (Stufe I), wobei Stufe I in einer Anlage durchgeführt wird, die eine Mischzone (a), eine Kondensationszone (b), eine Umlagerungszone (c) und gegebenenfalls eine Nachreaktionszone (d) umfaßt, und

Abtrennung eines Gemisches aus 2,2'-Methylen(diphenylamin) und 2,4'-Methylen(diphenylamin) von dem Rohproduktgemisch (Stufe II), dadurch gekennzeichnet, dass man den eingesetzten Formaldehyd in mindestens zwei Teile aufteilt, wobei ein Teil der Kondensationszone (b) zugeführt wird und ein Teil mit dem aus Stufe II abgetrennten Gemisch aus 2,2'-Methylen(diphenylamin) und 2,4'-Methylen(diphenylamin) vermischt und der Umlagerungszone c) zugeführt wird.

[0010] Das Polyamingemisch der vorliegenden Erfindung enthält im wesentlichen 4,4'-Methylen(diphenylamin) und höheren Homologen von Methylen(diphenylamin). Darunter ist im Rahmen dieser Erfindung zu verstehen, dass das Polyamingemisch zumeist einen Gehalt an 4,4'-MDA und höheren Homologen von MDA von größer 90 Gew.-%, bevorzugt größer 95 Gew.-%, besonders bevorzugt von größer 99 Gew.-% aufweist. Der Gehalt an 2,2'-MDA und 2,4'-MDA ist zumeist kleiner als 10 Gew.-%, bevorzugt kleiner als 5 Gew.-% und besonders bevorzugt kleiner als 1 Gew.-%.

[0011] Das Gemisch aus 2,2'-Methylen(diphenylamin) und 2,4'-Methylen(diphenylamin), das aus dem Rohproduktgemisch abgetrennt und in Stufe I rückgeführt wird, enthält im allgemeinen mindestens 55 Gew.-% 2,2'-MDA und 2,4'-

MDA, bevorzugt mindestens 75 Gew.-% 2,2'-MDA und 2,4'-MDA, stärker bevorzugt mindestens 90 Gew.-% und besonders bevorzugt mindestens 95 % 2,2'-MDA und 2,4'-MDA. Neben 2,2'-MDA und 2,4'-MDA kann das Gemisch, das in Stufe I rückgeführt wird, beispielsweise auch Anilin, 4,4'-MDA und Polymer-MDA enthalten.

[0012] Im erfindungsgemäßen Verfahren wird ein Gemisch aus 2,2'-MDA und 2,4'-MDA aus Stufe II in Stufe I rückgeführt. Darunter ist auch zu verstehen, dass das abgetrennte Gemisch aus 2,2'-MDA und 2,4'-MDA nicht direkt zurückgeführt wird, sondern in dafür geeigneten Vorrichtungen zwischengelagert werden kann. Ferner ist es beispielsweise auch möglich, das abgetrennte Gemisch aus 2,2'-MDA und 2,4'-MDA in eine Stufe I einer weiteren Anlage wieder zuzuführen oder das aus einer weiteren Anlage abgetrennte Gemisch aus 2,2'-MDA und 2,4'-MDA in Stufe I zuzuführen.

[0013] In der vorliegenden Erfindung erfolgt die Umsetzung von Anilin mit Formaldehyd zu einem Rohproduktgemisch (Stufe (I)) in einer Anlage mit folgenden Reaktionszonen:

(a) Vermischen von Anilin oder gegebenenfalls eines Gemisches aus Anilin und Katalysator mit Formaldehyd in einer geeigneten Mischvorrichtung. Diese Reaktionszone wird als Mischzone bezeichnet.

(b) Reaktion in einer Reaktionsvorrichtung zumeist in einem Temperaturbereich von 20 bis 100°C, bevorzugt von 30 bis 60°C. Hierbei erfolgt überwiegend eine Kondensation der Edukte zu sogenannten Aminobenzylaminen (ABAs), die als Zwischenprodukt auftreten. Diese Reaktionszone der Stufe (I) wird im Rahmen dieser Erfindung als Kondensationszone bezeichnet.

(c) Reaktion in einer Reaktionsvorrichtung zumeist in einem Temperaturbereich von 60 bis 140°C, bevorzugt von 70 bis 100°C. Hierbei erfolgt überwiegend eine Umlagerung der als Zwischenprodukt gebildeten Aminobenzylamine zu Roh-MDA. Diese Zone wird im Rahmen dieser Erfindung als Umlagerungszone bezeichnet.

(d) Reaktion in einer Reaktionsvorrichtung zumeist in einem Temperaturbereich von 70 bis 180°C, bevorzugt von 80 bis 120°C. Hierbei erfolgt überwiegend eine Vervollständigung der vorstehend erwähnten Umlagerungsreaktion zu Roh-MDA. Diese Reaktionszone wird im Rahmen dieser Erfindung als Nachreaktionszone bezeichnet. Stufe d) ist optional.

[0014] Als Mischvorrichtungen für die Reaktionszone (a) sind beispielsweise Mischpumpen, Düsen und statische Mischer geeignet.

[0015] Als Reaktionsvorrichtung für die Reaktionszonen (b) bis (d) sind beispielsweise Rohrreaktoren, Rührreaktoren und Reaktionskolonnen geeignet. Ferner können die Reaktionszonen (b) bis (d) der Stufe (I) in einem einzigen Reaktor, der gegebenenfalls unterschiedliche Temperaturbereiche aufweist, durchgeführt werden. Dies ist beispielsweise in einer Bodenkolonne möglich.

[0016] Das Rohproduktgemisch aus der Reaktionszone (d) wird zur Abtrennung von Nebenkomponten in eine Aufarbeitungszone (e) überführt. Nebenkomponten sind überwiegend nicht umgesetztes Anilin, Wasser, und gegebenenfalls Lösungsmittel. Wird ein saurer Katalysator eingesetzt, so kann ferner in der Aufarbeitungszone (e) eine Neutralisation des Katalysators, bevorzugt mit wässriger NaOH, und eine anschließende Abtrennung der entstehenden Salze in der Wasserphase erfolgen. Ebenfalls erfolgt in der Aufarbeitungszone (e) die Abtrennung des Gemisches aus den Verbindungen 2,2'-MDA und 2,4'-MDA (Stufe (II)). Diese erfolgt bevorzugt, nachdem die Nebenkomponten bereits abgetrennt wurden.

[0017] Als geeignete Vorrichtung zur Abtrennung der Nebenkomponten haben sich Rührreaktoren und Extraktionskolonnen erwiesen.

[0018] Die Abtrennung des Gemisches aus 2,2'-MDA und 2,4'-MDA kann durch verschiedene Verfahren, wie beispielsweise Kristallisation oder Destillation, erfolgen. Besonders vorteilhaft kann ein Destillationsverfahren eingesetzt werden.

[0019] Zum destillativen Abtrennen von 2,2'-MDA und 2,4'-MDA kann eine Destillationskolonne eingesetzt werden. Geeignete Destillationskolonnen weisen im allgemeinen mindestens 40, bevorzugt mindestens 50 theoretische Trennstufen, einen Temperaturverlauf von 180 bis 280°C, einen Kopfdruck von 0,1 bis 10 mbar und einen Sumpfdruck von 8 bis 20 mbar auf. Ferner hat es sich als besonders vorteilhaft erwiesen, zur Abtrennung eine Destillationskolonne, umfassend eine druckverlustarme Gewebepackung gemäß DE-A-19605286, zu verwenden.

[0020] Gemäß dem erfindungsgemäßen Verfahren wird das in Stufe II abgetrennte Gemisch aus 2,2'-Methylendi(phenylamin) und 2,4'-Methylendi(phenylamin) rückgeführt und in Stufe I wieder dem Verfahren zugesetzt.

[0021] Es kann vorteilhaft sein, bei dem erfindungsgemäßen Verfahren mindestens einen Katalysator einzusetzen. Bevorzugt wird ein saurer Katalysator verwendet. Handelt es sich dabei um einen homogenen Katalysator, so wird dieser bevorzugt im Gemisch mit Anilin zugegeben. Als homogene Katalysatoren sind Mineralsäuren, besonders Salzsäure, Schwefelsäure und Phosphorsäure geeignet. Wird als homogener Katalysator Chlorwasserstoff verwendet, so kann dieser gasförmig oder als wässrige Lösung eingesetzt werden.

[0022] Handelt es sich um einen Heterogenkatalysator, so wird dieser zumeist in die Reaktionsvorrichtungen der Zonen (b) bis (d) der Stufe (I) eingebracht.

[0023] Als heterogene Katalysatoren sind Ionenaustauscher, Tone, Zeolithe, Silica-Alumina-, Wolfram- oder Molybdänoxide auf diversen Trägern wie beispielsweise TiO_2 , ZrO_2 , HfO_2 , SnO_2 und Al_2O_3 vorteilhaft und saure Ionenaustauscher besonders vorteilhaft. Die genannten Katalysatoren können gegebenenfalls in beliebiger Kombination eingesetzt werden.

[0024] Alternativ ist es auch möglich, Anilin in Form eines sauren Salzes in das erfindungsgemäße Verfahren einzubringen. Bevorzugt liegt dabei das Amin (a) in Form eines Hydrochlorids, Sulfats oder Phosphats vor.

[0025] Weiterhin kann CO_2 unter überkritischen Bedingungen als Katalysator dienen.

[0026] Wird ein homogener Katalysator verwendet, so liegt zumeist ein molares Verhältnis Anilin : Katalysator von 1 : 0,6 bis 1 : 0,001, bevorzugt von 1 : 0,3 bis 1 : 0,05 vor. Im Fall der heterogenen Katalyse liegt der Katalysator bezogen auf Anilin mit 1 bis 99 Gew.-%, bevorzugt 20 bis 60 Gew.-% vor. Es ist auch möglich, ein Gemisch aus homogenen und heterogenen Katalysator zu verwenden.

[0027] Das erfindungsgemäße Verfahren kann ferner in Gegenwart eines Lösungsmittels durchgeführt werden. Besonders geeignet sind Ether, gegebenenfalls mit Halogenatomen substituierte aromatische und aliphatische Lösungsmittel, Wasser und Gemische davon. Beispiele hierfür sind Benzol, Toluol, Monochlorbenzol, Dichlorbenzol, Dimethylformamid (DMF), Tetrahydrofuran (THF) und Diethylisophthalat (DEIP). Besonders bevorzugt wird Monochlorbenzol verwendet. Ferner ist es möglich, Anilin selbst als Lösungsmittel einzusetzen.

[0028] Formaldehyd kann dem erfindungsgemäßen Verfahren in Form von monomeren Formaldehyd und/oder in Form von höheren Homologen, sogenannte Poly(oxymethylen)glykole, zugeführt werden.

[0029] Das molare Verhältnis Anilin : Formaldehyd beträgt im allgemeinen 1,75 bis 10 : 1, bevorzugt 2 bis 4 : 1.

[0030] Im erfindungsgemäßen Verfahren wird von der in Stufe (I) gebildeten Menge des Gemisches aus 2,2'-MDA und 2,4'-MDA mindestens 50 Gew.-%, bevorzugt > 80 Gew.-%, mehr bevorzugt > 95 Gew.-% in Stufe II abgetrennt und in Stufe I rückgeführt.

[0031] Das erfindungsgemäße Verfahren wird bevorzugt kontinuierlich durchgeführt.

[0032] Die Figuren 1 und 3 veranschaulichen eine Ausführungsform gemäß US 3,860,637 und eine bevorzugte Ausführungsform des erfindungsgemäßen Verfahrens. (Figur 2)

[0033] In den Figuren bedeuten:

- 1 Mischzone (a)
- 2 Kondensationszone (b)
- 3 Umlagerungszone (c)
- 4 Nachreaktionszone (d)
- 5 Aufarbeitungszone (e)
- 6 Zufuhr von Anilin, gegebenenfalls im Gemisch mit Katalysator
- 7 Zufuhr von Formaldehyd
- 8 Austrag von 4,4'-MDA und höheren Homologen von MDA
- 9 Rückführung des Gemisches aus 2,2'-MDA und 2,4'-MDA
- 10 Teilrückführung des Gemisches der Kondensationszone
- 11 Zufuhr Formaldehydsplit
- 13 Teilrückführung des Gemisches der Umlagerungszone
- 14 Mischvorrichtung
- 15 Austrag Nebenkomponenten
- 16 Reaktionszone
- 17 Teilrückführung des Gemisches der Reaktionszone

[0034] Figur 1 veranschaulicht eine Ausführungsform gemäß US 3,860,637. Hierbei wird das abgetrennte Gemisch aus 2,2'-MDA und 2,4'-MDA rückgeführt (9) und mit Anilin, dem ein saurer Katalysator beigemischt ist, und Formaldehyd in einer Mischzone (a) vermischt. Bevorzugt wird hier eine Mischkammer einer Reaktionsmischpumpe oder eine Düse, die der Kondensationszone (b) vorgeschaltet sind, verwendet, so dass möglichst rasch eine vollständige Durchmischung eintritt. Eine rasche Durchmischung vermindert dabei unerwünschte Parallelreaktionen.

[0035] Figur 2 veranschaulicht eine bevorzugte erfindungsgemäße Ausführungsform. Hier wird das abgetrennte Gemisch aus 2,2'-MDA und 2,4'-MDA rückgeführt (9), mit einem Teil des Formaldehyds vermischt und der Umlagerungszone (c) zugeführt. Der restliche Formaldehydanteil wird mit dem Anilin, dem ein saurer Katalysator beigemischt ist, in der Mischzone (a) vermischt und der Kondensationszone (b) zugeführt (Formaldehydsplit). Als Mischvorrichtung sind eine Mischkammer einer Reaktionsmischpumpe oder eine Düse geeignet. Das Verhältnis Formaldehydzugabe Kondensationszone (b) : Umlagerungszone (c) beträgt im allgemeinen 0,01 bis 99 : 1, bevorzugt 0,1 bis 10:1, mehr bevorzugt 0,3 bis 3:1.

[0036] Hierbei stellt beispielsweise ein Rohr- oder Rührreaktor eine Reaktionszone 16 dar, die eine Kondensations-, Umlagerungs- und Nachreaktionszone umfaßt. Üblicherweise wird Anilin oder Anilinhydrochlorid vorgelegt und eine Formalinlösung zudosiert. Die Zugabe kann direkt in den Kessel oder über eine geeignete Mischeinheit erfolgen. Im allgemeinen wird anschließend ein geeignetes Temperaturprofil angelegt. Nach erfolgter Kondensations- und Umlagerungsreaktion erfolgt Entleeren des Reaktors und eine anschließende Aufarbeitung und Abtrennung des Gemisches aus 2,2'-MDA und 2,4'-MDA.

[0037] Die vorliegende Erfindung soll anhand der nachfolgenden Beispiele veranschaulicht werden.

Beispiele

[0038] Vergleichsbeispiel 1: Rückführung von 2,4'-/2,2'-MDA in den Kondensationsteil einer kontinuierlichen MDA Anlage

[0039] In einer kontinuierlich betriebenen Miniplant-Anlage gemäß Figur 1 wurden in einer Mischpumpe (1) folgende Stoffströme vermischt:

1439 g/h Anilin + 304 g/h wässrige Salzsäure (30%lg) (6)

313 g/h wässrige Formalinlösung (49%lg) (7)

[0040] Zusätzlicher Stoffstrom des in Stufe II abgetrennten und rückgeführten Gemisches:

77 g/h MDA (9)

[0041] Zusammensetzung des Rückführstromes:

0,3 %	2,2'-MDA
99,4 %	2,4'-MDA
0,3 %	4,4'-MDA

[0042] Die Mischeinheit (1) befindet sich im Umpumpkreislauf (10) des ersten von zwei in Reihe geschalteten Rührkesselreaktoren (2 und 3). Die Reaktionsmischung gelangt nach verlassen des ersten Reaktors (2) in den zweiten Rührkesselreaktor (3) und anschließend in drei hintereinander geschaltete Rohrreaktoren (4) mit ansteigendem Temperaturprofil.

[0043] Die mittleren Verweilzeiten der einzelnen Reaktoren und die dazugehörigen Reaktortemperaturen sind der folgenden Tabelle zu entnehmen:

Reaktor	Verweilzeit [min]	Temperatur [°C]
1. Rührreaktor	30	50
2. Rührreaktor	30	70
1. Rohrreaktor	30	100
2. Rohrreaktor	30	120
3. Rohrreaktor	30	120

Aufarbeitung

[0044] Die ausreagierte Reaktionsmischung wird nach Verlassen des letzten Rohrreaktors mit wässriger Natronlauge (25%lg) neutralisiert. Nach Abtrennung der wässrigen Phase wird die organische Phase mit Wasser gewaschen und anschließend destilliert.

[0045] In der folgenden Tabelle sind die Massenströme der erhaltenen Produkte zwischen Nachreaktionszone (4) und Aufarbeitungszone (5) der beiden betrachteten Experimente gegeben:

EP 1 167 343 A1

Produkt	Vgl.-Beispiel 1 [g/h]
2,2'- und 2,4'-MDA	125,3
4,4'-MDA	601,0
3 Kern MDA	226,5
4 Kern MDA	69,0
5 Kern MDA	12,2
Summe	1034,0

[0046] In der folgenden Tabelle sind die Massenströme der erhaltenen Produkte nach der Aufarbeitungszone (5) der beiden betrachteten Experimente gegeben, wenn gerade 77 g/h (0,3 % 2,2'-MDA, 99,4 % 2,4'-MDA, 0,3 % 4,4'-MDA) zurückgeführt werden:

Produkt	Vgl.-Beispiel 1 mit Aufarbeitung (Destillation) [g/h]
2,2'- und 2,4'-MDA	48,5
4,4'-MDA	600,8
3 Kern MDA	226,5
4 Kern MDA	69,0
5 Kern MDA	12,2

[0047] Selektivität von 4,4'-MDA bezogen auf 2-Kern MDA:

$$\text{Vgl.-Beispiel 1: } S_{2\text{-Kern}}^{4,4'} = 92,5 \%$$

Beispiel 2: Rückführung von 2,4'-/2,2'-MDA in den Kondensationsteil einer kontinuierlichen MDA-Anlage mit Formaldehydsplit

[0048] In einer kontinuierlich betriebenen Miniplant-Anlage gemäß Figur 2 wurden in einer Mischpumpe (1) folgende Stoffströme vermischt:

1419 g/h Anilin + 272 g/h wässrige Salzsäure (30%ig) (6)
 350 g/h wässrige Formalinlösung (49%ig), (75 % in den ersten Reaktor (2) und 25 % in den zweiten Reaktor (3))

[0049] Zusätzlicher Stoffstrom des in Stufe II abgetrennten und rückgeführten Gemisches:

110 g/h MDA (9)

[0050] Zusammensetzung des Rückführstromes:

0,1 %	2,2'-MDA
99,5 %	2,4'-MDA
0,4 %	4,4'-MDA

[0051] Die Mischeinheit (1) befindet sich im Umpumpkreislauf (10) des ersten von zwei in Reihe geschalteten Rührkesselreaktoren (2 und 3). Die Reaktionsmischung gelangt nach verlassen des ersten Reaktors (2) in den zweiten Rührkesselreaktor (3) und anschließend in drei hintereinander geschaltete Rohrreaktoren (4) mit ansteigendem Temperaturprofil.

[0052] Die mittleren Verweilzeiten der einzelnen Reaktoren und die dazugehörigen Reaktortemperaturen sind der folgenden Tabelle zu entnehmen:

EP 1 167 343 A1

Reaktor	Verweilzeit [min]	Temperatur [°C]
1. Rührreaktor	30	60
2. Rührreaktor	30	90
1. Rohrreaktor	30	100
2. Rohrreaktor	30	120
3. Rohrreaktor	30	120

[0053] Die Aufarbeitung erfolgt wie in Beispiel 1 beschrieben.

[0054] In der folgenden Tabelle sind die Massenströme der erhaltenen Produkte zwischen Nachreaktionszone (4) und Aufarbeitungszone (5) der beiden betrachteten Experimente gegeben:

Produkt	Beispiel 2 [g/h]
2,2'- und 2,4'-MDA	144,6
4,4'-MDA	559,5
3 Kern MDA	267,7
4 Kern MDA	92,1
5 Kern MDA	13,4
Summe	1077,3

[0055] In der folgenden Tabelle sind die Massenströme der erhaltenen Produkte nach der Aufarbeitungszone (5) der beiden betrachteten Experimente gegeben, wenn gerade 110 g/h (0,1 % 2,2'-MDA, 99,5 % 2,4'-MDA, 0,4 % 4,4'-MDA) zurückgeführt werden:

Produkt	Beispiel 2 mit Aufarbeitung (Destillation) [g/h]
2,2'- und 2,4'-MDA	35,0
4,4'-MDA	559,1
3 Kern MDA	267,7
4 Kern MDA	92,1
5 Kern MDA	13,4

[0056] Selektivität von 4,4'-MDA bezogen auf 2-Kern MDA:

$$\text{Beispiel 2: } S_{2\text{-Kern}}^{4,4'} = 94,1 \%$$

[0057] Im erfindungsgemäßen Beispiel 2 konnte die Selektivität gegenüber dem Vergleichsbeispiel 1 von 92,5 auf 94,1 % gesteigert werden. Dies entspricht einer Abnahme der "unerwünschten" Bestandteile von 7,5 % auf 5,9 %, d. h. eine Verringerung um 20 %.

Patentansprüche

- Verfahren zur Herstellung eines aromatischen Polyamingemisches, das 4,4'-Methylen(diphenylamin) und höhere Homologe von Methylen(diphenylamin) enthält, durch Umsetzung von Anilin mit Formaldehyd zu einem Rohproduktgemisch (Stufe I), wobei Stufe I in einer Anlage durchgeführt wird, die eine Mischzone (a), eine Kondensationszone (b), eine Umlagerungszone (c) und gegebenenfalls eine Nachreaktionszone (d) umfaßt, und Abtrennung eines Gemisches aus 2,2'-Methylen-di(phenylamin) und 2,4'-Methylen-di(phenylamin) von dem Rohproduktgemisch (Stufe II),
dadurch gekennzeichnet, dass man den eingesetzten Formaldehyd in mindestens zwei Teile aufteilt, wobei ein

EP 1 167 343 A1

Teil der Kondensationszone (b) zugeführt wird und ein Teil mit dem aus Stufe II abgetrennten Gemisch aus 2,2'-Methylen-di(phenylamin) und 2,4'-Methylen-di(phenylamin) vermischt und der Umlagerungszone c) zugeführt wird.

2. Verfahren nach Anspruch 1, **dadurch gekennzeichnet, dass** die Abtrennung des Gemisches aus 2,2'-Methylen-di(phenylamin) und 2,4'-Methylen-di(phenylamin) durch Destillation erfolgt.
3. Verfahren nach Anspruch 2, **dadurch gekennzeichnet, dass** die Destillation mittels einer Kolonne, die eine theoretische Trennstufenzahl von mindestens 50 aufweist, erfolgt.
4. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 3, **dadurch gekennzeichnet, dass** in Stufe (I) die Umsetzung von Anilin mit Formaldehyd in Gegenwart eines Katalysators erfolgt.

FIG.1

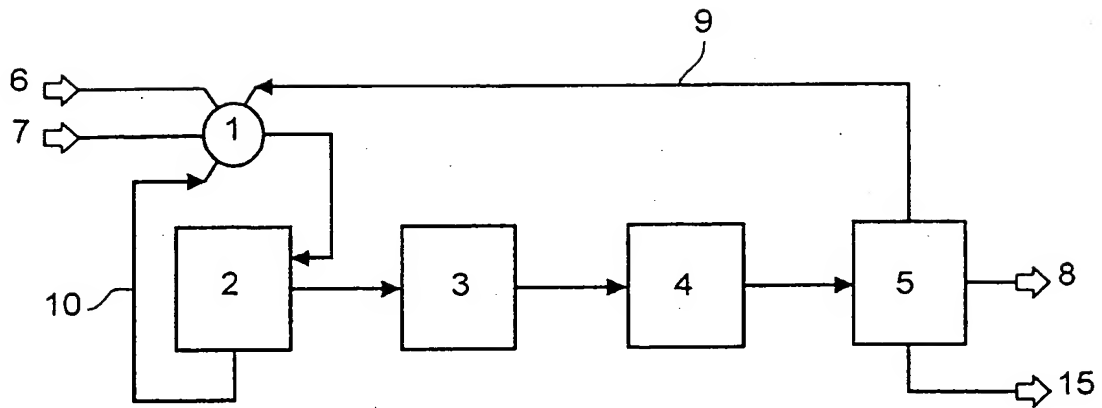
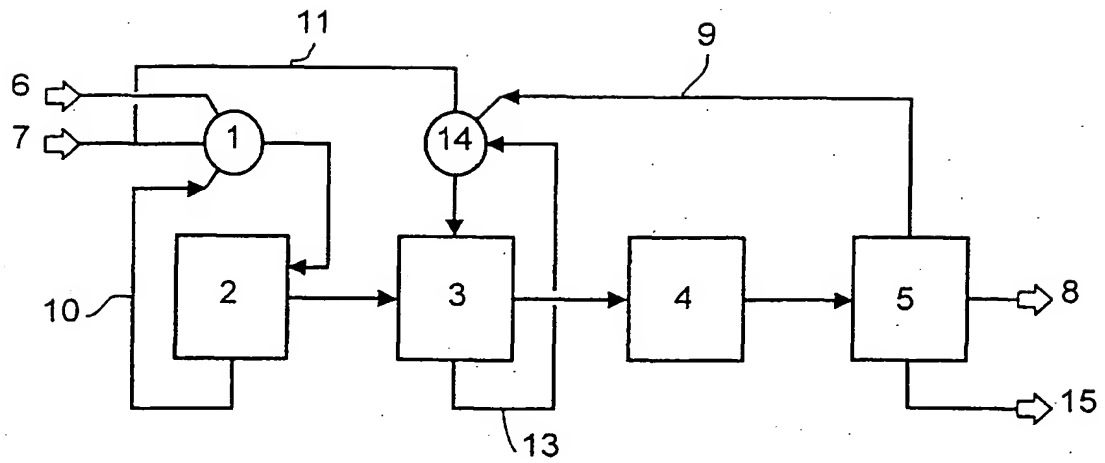


FIG.2





Europäisches
Patentamt

EUROPÄISCHER RECHERCHENBERICHT

Nummer der Anmeldung
EP 01 11 4057

EINSCHLÄGIGE DOKUMENTE			
Kategorie	Kennzeichnung des Dokuments mit Angabe, soweit erforderlich, der maßgeblichen Teile	Betrifft Anspruch	KLASSIFIKATION DER ANMELDUNG (Int.Cl.7)
D,A	US 3 860 637 A (BENTLEY FLOYD EDWARD) 14. Januar 1975 (1975-01-14) * Spalte 2, Zeile 10 - Zeile 62 * * Beispiel 1 *	1-4	C07C209/78
D,A	EP 0 283 757 A (DOW CHEMICAL CO) 28. September 1988 (1988-09-28) * Seite 2, Zeile 45 - Seite 3, Zeile 32 *	1-4	
A	DE 198 04 915 A (BASF AG) 12. August 1999 (1999-08-12) * Ansprüche *	1-4	
A	US 5 359 141 A (KNOEFEL HARTMUT ET AL) 25. Oktober 1994 (1994-10-25) * Spalte 3, Zeile 24 - Spalte 5, Zeile 7 *	1-4	
A	US 4 924 028 A (KNOEFEL HARTMUT ET AL) 8. Mai 1990 (1990-05-08) * Spalte 1, Zeile 62 - Spalte 2, Zeile 68 *	1-4	
			RECHERCHIERTE SACHGEBIETE (Int.Cl.7)
			C07C
Der vorliegende Recherchenbericht wurde für alle Patentansprüche erstellt			
Recherchenort BERLIN		Abschlußdatum der Recherche 15. August 2001	Prüfer O'Sullivan, P
KATEGORIE DER GENANNTEN DOKUMENTE X : von besonderer Bedeutung allein betrachtet Y : von besonderer Bedeutung in Verbindung mit einer anderen Veröffentlichung derselben Kategorie A : technologischer Hintergrund O : nichtschriftliche Offenbarung P : Zwischenliteratur		T : der Erfindung zugrunde liegende Theorien oder Grundsätze E : älteres Patentdokument, das jedoch erst am oder nach dem Anmeldedatum veröffentlicht worden ist D : in der Anmeldung angeführtes Dokument L : aus anderen Gründen angeführtes Dokument & : Mitglied der gleichen Patentfamilie, übereinstimmendes Dokument	

EPO FORM 1503 03.82 (PO-C03)

**ANHANG ZUM EUROPÄISCHEN RECHERCHENBERICHT
ÜBER DIE EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG NR.**

EP 01 11 4057

In diesem Anhang sind die Mitglieder der Patentfamilien der im obengenannten europäischen Recherchenbericht angeführten Patentedokumente angegeben.
Die Angaben über die Familienmitglieder entsprechen dem Stand der Datei des Europäischen Patentamts am
Diese Angaben dienen nur zur Unterrichtung und erfolgen ohne Gewähr.

15-08-2001

Im Recherchenbericht angeführtes Patentedokument	Datum der Veröffentlichung	Mitglied(er) der Patentfamilie	Datum der Veröffentlichung
US 3860637 A	14-01-1975	CA 993893 A	27-07-1976
		DE 2202500 A	10-08-1972
		FR 2124752 A	22-09-1972
		GB 1334618 A	24-10-1973
		JP 56023979 B	03-06-1981
EP 0283757 A	28-09-1988	US 4792624 A	20-12-1988
		AT 71359 T	15-01-1992
		DE 3867511 A	20-02-1992
		JP 63227609 A	21-09-1988
		PT 86816 A,B	01-03-1988
DE 19804915 A	12-08-1999	AU 2621799 A	23-08-1999
		BR 9907634 A	14-11-2000
		CN 1290245 T	04-04-2001
		WO 9940059 A	12-08-1999
		EP 1053222 A	22-11-2000
US 5359141 A	25-10-1994	DE 4112130 A	15-10-1992
		BR 9201320 A	01-12-1992
		CA 2065642 A	14-10-1992
		DE 59200799 D	05-01-1995
		EP 0509308 A	21-10-1992
		ES 2065098 T	01-02-1995
		JP 5170708 A	09-07-1993
		MX 9201428 A	01-10-1992
US 4924028 A	08-05-1990	DE 3812083 A	26-10-1989
		BR 8901716 A	21-11-1989
		CA 1318076 A	18-05-1993
		DE 58903254 D	25-02-1993
		EP 0337205 A	18-10-1989
		ES 2053848 T	01-08-1994
		JP 2124855 A	14-05-1990
		MX 169384 B	30-06-1993

EPO FORM P0461

Für nähere Einzelheiten zu diesem Anhang : siehe Amtsblatt des Europäischen Patentamts, Nr.12/82